

541470

(12)特許協力条約に基づいて公開された国
出願(19)世界知的所有権機関
国際事務局

Rec'd PCT/PTO 01 JUL 2005

(43)国際公開日
2005年3月31日 (31.03.2005)

PCT

(10)国際公開番号
WO 2005/028181 A1

(51) 国際特許分類⁷: B29C 45/07, 45/77

(21) 国際出願番号: PCT/JP2004/013318

(22) 国際出願日: 2004年9月13日 (13.09.2004)

(25) 国際出願の言語: 日本語

(26) 国際公開の言語: 日本語

(30) 優先権データ:
特願2003-324893 2003年9月17日 (17.09.2003) JP

(71) 出願人(米国を除く全ての指定国について): 宇部興産機械株式会社 (UBE MACHINERY CORPORATION, LTD.) [JP/JP]; 〒7558633 山口県宇部市大字小串字沖の山 1980 番地 Yamaguchi (JP).

(72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人(米国についてのみ): 岡崎 芳紀

(OKAZAKI, Yoshinori) [JP/JP]; 〒7558633 山口県宇部市大字小串字沖の山 1980 番地 Yamaguchi (JP).

(74) 代理人: 伊丹勝 (ITAMI, Masaru); 〒1020073 東京都千代田区九段北4丁目2番11号 第2星光ビル301号 Tokyo (JP).

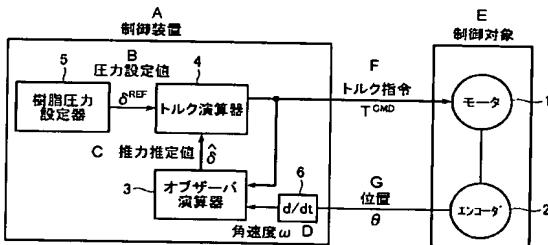
(81) 指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD,

〔続葉有〕

(54) Title: METHOD AND DEVICE FOR PRESSURE CONTROL OF ELECTRIC INJECTION MOLDING MACHINE

(54) 発明の名称: 電動式射出成形機の圧力制御方法および装置



A...CONTROL DEVICE
 B...PRESSURE SET VALUE
 C...ESTIMATED THRUST VALUE $\hat{\delta}$
 D...ANGULAR VELOCITY ω
 5...RESIN PRESSURE SETTING DEVICE
 4...TORQUE CALCULATOR
 3...OBSERVER CALCULATOR
 E...CONTROLLED DEVICES
 F...TORQUE INSTRUCTION
 G...POSITION
 1...MOTOR
 2...ENCODER

A1

V 2005/028181 A1



SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:
— 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

明細書

電動式射出成形機の圧力制御方法および装置 技術分野

[0001] 本発明は、電動式射出成形機の圧力制御方法および装置に関する。

背景技術

[0002] 従来から使用されている一般的な電動成形機は、制御対象(型開閉、押出、ノズルタッチ等)に圧力検出器を用いて圧力を検出し、圧力検出器からの信号をもとに閉ループ系の制御回路を構成して推力を制御している。

具体的には、例えば射出圧力を制御する場合には、スクリューの根元の部分等にロードセルを配してこのロードセルによりスクリューを押す力(前進力)を圧力の形態で検出し、この検出した圧力に基づいてロードセルで検出される圧力が所望の圧力になるようにフィードバック制御を行うことにより、スクリューの推力を制御するようにしている。

[0003] しかし、ロードセル等の一般的な圧力検出器から出力される測定信号は、微弱なアナログ信号である。電動式の射出成形機は、ノイズ発生源となる電動機器を大量に使用しており、ロードセルから出力される微弱なアナログ信号に電動機器類から発生したノイズが乗って、推力をうまく制御することができないという現象が生じる場合があった。そのため、ロードセルラインからのアナログ信号ラインには、多段のノイズフィルタ等といった装置を設置して、ノイズによる制御不良を防止しているが、完全に無くすることは極めて困難である。

[0004] また、ロードセルを調整する際には、アンプのゼロ点調整やスパン調整等といった人手による作業が必要である。そのため、調整する人によって、調整状態が微妙に異なり、その結果、制御状態が個々に異なるといった不具合がある。

[0005] そこで、電動モータの角速度又は回転角度と、駆動電流又はトルクとから、状態方程式を用いて樹脂圧力制御に使用される現在の樹脂圧力値を推定するようにしたセンサレス型の樹脂圧力推定方法が開示されている(特許文献1:米国特許第6, 695, 994号)。この樹脂圧力推定方法においては、ピストンの前進運動が樹脂に及ぼす

力を示す状態方程式を例えば数1のように算出する(Fig. 9～13参照)。

[0006] [数1]

$$E1 : P_{MELT} = F_{inj} / A_{BARREL}$$

$$E2 : F_{inj} = (2 \pi e_s e_b N_{SP} / l N_{MP}) [(T_2 - J_{TOT} \alpha) - T_U] - F_{LOSS}$$

$$E3 : \alpha = \omega'$$

[0007] ここでE1は樹脂圧力方程式、E2は注入力方程式、E3はモータ加速度方程式である。また、 P_{MELT} :樹脂圧力値、 F_{inj} :注入力、 A_{BARREL} :成形空間面積、 e_s :ボールスクリュー係数、 e_b :ベルト係数、 N_{SP}/N_{MP} :ボールスクリューとモータの伝達ペリの直径比、 l :ボールスクリュー導入長、 T_2 :トルク計測値、 J_{TOT} :慣性モーメント、 α :モータの角加速度、 T_U :軸受の摩擦トルク、 F_{LOSS} :損失力、 ω :角速度である。

[0008] しかし、上述した特許文献1に開示された樹脂圧力推定方法では、樹脂圧力推定のため、得られた電動モータのトルク指令値及び角速度から、数1に示した状態方程式を直接解いて樹脂圧力 P_{MELT} を求めるようにしているので、式中にE3で示す微分項が含まれることになり、ノイズに対する耐性が低下し、結果として精度の良い樹脂圧力制御が困難であるという問題がある。

[0009] 本発明は、このような問題点に鑑みなされたもので、ロードセル等の圧力検出器を用いることなく、精度の高い推力制御を行うことができる電動式射出成形機の圧力制御方法及び装置を提供することを目的とする。

発明の開示

[0010] 本発明に係る電動射出成形機の圧力制御方法は、射出成形機のスクリューを前進させるモータの角速度 ω を検出し、この検出されたモータの角速度 ω と前記モータに与えられているトルク指令値 T^{CMD} とからオブザーバに基づいて樹脂圧力推定値 δ^{\sim} を求め、この樹脂圧力推定値 δ^{\sim} が樹脂圧力設定値 δ^{REF} に追従するように前記モータを制御することを特徴とする。

[0011] 本発明で定義される「オブザーバ(状態観測値)」とは、状態変数を推定する(状態変数に収束する)ように表現した微分方程式を解いて制御対象の出力とモデルの出力が一致するように状態変数の推定値を得る方程式である。このように予め微分方

程式を解いて作った本発明の「オブザーバ」は、実際に樹脂圧力推定値 δ^* を得る際に微分する必要がない。

前記オブザーバは、例えば下記数2のように表される。

[0012] [数2]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega^* \\ \delta^* \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 1/J \\ d_2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega^* \\ \delta^* \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} T_{CMD} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} F(\omega) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \end{pmatrix} \omega$$

但し、 ω^* ：モータの各速度の推定値

d_1, d_2 ：所定の係数

J ：射出機構全体の慣性モーメント

$F(\omega)$ ：射出機構全体の動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗

[0013] また、射出成形機のスクリューとモータとがそれぞれの回転軸に装着されたブーリーを介してベルトによって連結されているような場合には、オブザーバは、例えば下記数3のように表すことができる。

[0014] [数3]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 & 0 \\ d_2 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} & 0 \\ d_3 + K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 & 0 \\ d_4 & K_w & \frac{K_{wd} R^L}{J^L} & \frac{K_{wd}}{J^L} & 1 \\ d_5 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ \frac{K_{wd}}{J^L} \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \end{pmatrix} \omega^M$$

但し、 $d_1 \sim d_5$ ：所定の係数

J^M ：モータ側の慣性モーメント

ω^M ：モータの角速度

R^M ：モータ側のブーリ半径

F ：ベルトの張力

K_b ：ベルトのバネ定数

J^L ：スクリュー側の慣性モーメント

ω^L ：スクリュー側の角速度

R^L ：スクリュー側のブーリ半径

$F_d(\omega^L)$ ：スクリュー側の動摩擦抵抗

K_w ：樹脂の弾性係数

K_{wd} ：樹脂の粘性係数

σ ：スクリューが樹脂を押す力

[0015] また、本発明に係る他の電動射出成形機の圧力制御装置は、射出成形機のスクリューを前進させるモータの角速度 ω と前記モータに与えられているトルク指令値 T^{CMD} とからオプザーバに基づいて値、樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}$ を求めるオプザーバ演算器と、このオプザーバ演算器で求められた樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}$ から上記数3に基づいて前記モータのトルク指令値 T^{CMD} を算出し、前記モータにフィードバックするトルク演算器とを備えたことを特徴とする。

[0016] なお、ここで、樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}$ 及び樹脂圧力設定値 δ^{REF} における「樹脂圧力」とは、射出成形機のスクリューが樹脂を押す力であり、従来のロードセルが検出しているスクリューを押す力とは異なる。すなわち、スクリューの推力制御のうちの制御対象が従来と本願発明とは異なっている。

[0017] 本発明によれば、射出成形機のスクリューを前進させるモータの角速度 ω を求め、この求められた角速度 ω からオプザーバ理論によって樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}$ を求めると

共に、この樹脂圧力推定値 δ^* が樹脂圧力設定値 δ^{REF} に追従するように前記モータを制御するようにしているので、ロードセル等の圧力検出器を一切使用せずに、樹脂圧力を精度良く制御することができる。

また、本発明では、予め樹脂圧力推定値 δ^* の算出式に微分を含まないので、ノイズに対する耐性も高い。

図面の簡単な説明

[0018] [図1]本発明の一実施形態に係る電動式射出成形機の制御回路のブロック図である。

。

[図2]同制御回路の詳細ブロック図である。

[図3]同制御回路のトルク指令値及び推力推定値の時間的変化を示すグラフである

。

[図4]本発明の他の実施形態に係る電動式射出成形機における伝達系を説明するための図である。

[図5]同実施形態に係る電動式射出成形機の制御回路のブロック図である。

[図6]同電動式射出成形機における動摩擦抵抗の速度依存成分の取得方法を説明するための図である。

[図7]同電動式射出成形機における動摩擦抵抗の荷重依存成分の取得方法を説明するための図である。

発明を実施するための最良の形態

[0019] 以下、図面に基づいて本発明の実施の形態について説明する。

図1は、本発明の一実施形態に係る電動式射出成形機の圧力制御装置の構成を示すブロック図である。

制御対象であるモータ1は、図示しない射出シリンダ内でスクリューを前後移動させるための射出用モータである。モータ1には、その位置情報(回転角) θ を検出し出力するエンコーダ2が備えられている。エンコーダ2からの位置情報 θ は、微分器6により角速度 ω に変換されたのちオプザーバ演算器3に入力されている。オプザーバ演算器3は、微分器6の出力 ω からスクリューの推力(樹脂圧力) δ を推定する。トルク演算器4は、樹脂圧力設定器5で設定された樹脂圧力設定値 δ^{REF} と、オプザーバ

演算器3で求められた推力推定値 δ^* に基づき、トルク指令値 T^{CMD} を求め、制御対象であるモータ1にフィードバックする。

[0020] 次に、この制御装置の動作について説明する。

一般に、射出機構の状態方程式として、下記数4に示す式が知られている。

[0021] [数4]

$$J \omega' = T^{CMD} + \delta + F(\omega)$$

[0022] 但し、 J : 射出機構全体の慣性モーメント

ω' : モータの角加速度

ω : モータの角速度

T^{CMD} : トルク指令値

δ : 樹脂圧力

$F(\omega)$: 射出機構全体の動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗

[0023] 上記数4を勘案しながら、 δ' (δ の微分値)が0として数式をたてると、

[0024] [数5]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega \\ \delta \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1/J \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega \\ \delta \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} F(\omega)$$

[0025] ここで、オブザーバ(状態観測値)を下記数6のように定義する。

[0026] [数6]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega^* \\ \delta^* \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 1/J \\ d_2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega^* \\ \delta^* \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} F(\omega) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \end{pmatrix} \omega$$

[0027] 但し、 ω^* : モータ1の角速度の推定値

δ^* : 樹脂圧(推力)の推定値

[0028] 上記数6より、下記数7が求められる。

[0029] [数7]

$$\begin{aligned} d\hat{\omega}/dt &= d_1\hat{\omega} + (1/J) \hat{\delta} + (1/J) T^{CMD} - d_1\omega + (1/J) F(\omega) \\ d\hat{\delta}/dt &= d_2\hat{\omega} - d_2\omega \end{aligned}$$

[0030] ここで、サンプル(又は処理)周期をdt、前サンプル(又は前処理)時のデータxをx₋₁とすると、

[0031] [数8]

$$\begin{aligned} d\hat{\omega}/dt &= (\hat{\omega} - \hat{\omega}_{-1}) / dt \\ d\hat{\delta}/dt &= (\hat{\delta} - \hat{\delta}_{-1}) / dt \end{aligned}$$

[0032] と表わされるので、角速度推定値 $\hat{\omega}$ 及び樹脂圧推定値 $\hat{\delta}$ は、次の数9のように表せる。

[0033] [数9]

$$\begin{aligned} \hat{\omega} &= \hat{\omega}_{-1} + (d\hat{\omega}/dt) dt \\ \hat{\delta} &= \hat{\delta}_{-1} + (d\hat{\delta}/dt) dt \end{aligned}$$

[0034] 数9に数7を代入することにより、下記数10が求められる。

[0035] [数10]

$$\begin{aligned} \hat{\omega} &= \hat{\omega}_{-1} + \{d_1(\hat{\omega}_{-1} - \omega) + (1/J)(T^{CMD}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F(\omega))\} dt \\ \hat{\delta} &= \hat{\delta}_{-1} + \{d_2(\hat{\omega}_{-1} - \omega)\} dt \end{aligned}$$

[0036] [数11]

$$\begin{pmatrix} \hat{\omega} - \omega \\ \hat{\delta} - \delta \end{pmatrix} = \mathbf{x}$$

$$\begin{pmatrix} d_1 & 1/J \\ d_2 & 0 \end{pmatrix} = \mathbf{A}$$

[0037] と置くと、

[0038] [数12]

$$d\mathbf{x} / dt = \mathbf{A}\mathbf{x}$$

$$\mathbf{x} = e^{\mathbf{A}t}$$

[0039] \mathbf{A} の固有値の実数部が負であれば、 $t \rightarrow \infty$ のとき、 $\mathbf{x} \rightarrow 0$ 、すなわち、

[0040] [数13]

$$\omega = \omega^*$$

$$\delta = \delta^*$$

[0041] となり、 ω 、 δ の実測値と推測値とが一致する。よって、 \mathbf{A} の固有値の実数部が負となるように、 d_1 、 d_2 を決定すれば良い。

[0042] 図2は、オブザーバ演算器3の詳細を示すブロック図である。

エンコーダ2から出力される位置情報 θ は、微分器6において微分されて角速度 ω となり、加算器31、32において1つの前の処理で得られている角速度の推定値 $\hat{\omega}_{-1}$ からそれぞれ減算され、 $(\hat{\omega}_{-1} - \omega)$ が求められる。この値は、調節器33、34をそれぞれ通って係数 d_1 、 d_2 に応じた振幅に調節される。

[0043] 一方、1つ前に求められたトルク指令値 T_{-1}^{CMD} と樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}_{-1}$ とが加算器35によって加算され、更に、この加算値に、射出機構の動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗 $F(\omega)$ が加算器36によって加算される。この加算値は、調節器37によって係数 $1/J$ に応じた振幅に調整される。そして、この調整された値が、加算器38において調節器33の出力と加算される。これにより、上記数10の上の式の右辺第2項の {} の中が求められる。同様に、調節器35の出力からは、上記数10の下の式の右辺第2項の {} の中が求められる。

これらの値は、積分器39、40でそれぞれ積分されることにより、数10に基づく推定値 $\hat{\omega}$ 、 $\hat{\delta}$ が求められるようになっている。

[0044] そして、このようにして求められた樹脂圧力の推定値 $\hat{\delta}$ は加算器7において目標とする圧力設定値 δ から減算され、その減算結果がトルク演算器4に入力されている。トルク演算器4は、最もシンプルには、下記数14に基づいて、トルク指令値 T^{CMD} を演算し、モータ1にフィードバックする。

[0045] [数14]

$$T^{CMD} = k_p (\delta^{REF} - \delta^*)$$

[0046] 但し、 δ^{REF} ：樹脂圧力設定値

k_p ：所定の定数

[0047] また、好ましくは、下記15式に基づいてトルク指令値 T^{CMD} を演算し、モータ1にフィードバックするようにしても良い。

[0048] [数15]

$$T^{CMD} = k_p (\delta^{REF} - \delta^*) + k_i \int (\delta^{REF} - \delta^*) dt$$

[0049] 但し、 k_i ：所定の定数

[0050] 以上のように、本願発明では、数11の運動方程式をオブザーバ理論を用いて解くことにより、樹脂圧力 δ^* を算出している。このため、ロードセル等の圧力検出手段が不要であり、また、ここで用いられている慣性モーメント並びに動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗 $F(\omega)$ は、射出機構独自のパラメータであるから、成形する樹脂によらない制御が可能である。

[0051] 上記動摩擦抵抗は、モータのトルクとスクリューの前進速度との関係により求めることができる。即ち、無負荷(樹脂無し)の状態でスクリューを前進させ、その時のトルク指令と射出速度の実測値(エンコーダの出力から算出)から動摩擦抵抗を算出する。電動射出成形機のモータとプーリを繋いでいるベルトの張り具合等により動摩擦抵抗が変わること可能性がある。従って、定期的に再計算して更新することが望ましい。

[0052] 図3は、本実施形態による制御装置を用いて実際に射出成形を行ったときのトルク指令値 T^{CMD} と樹脂圧力推定値 δ^* を示すグラフである。前半は、金型に樹脂を充填し始めてから、ほぼ充填完了するまでの射出工程で、スクリューは速度制御されている。後半が、金型内に樹脂がほぼ充填された後の保圧工程で、スクリューは、推力制御される。図示の例では、速度制御期間では、樹脂圧力推定値が600N·mまで上昇し、保圧工程で樹脂圧力推定値を100N·mに保持している。

このように、本願発明によれば、高精度な圧力制御が可能になる。

[0053] なお、以上はモータからスクリューまでの伝達系の遅れが無視できるような場合、例えば、モータとスクリューを直結した場合、また、モータとスクリューを歯車等の剛性の高い系で連結した場合等に用いるのに好適である。

しかし、実際の電動射出成形機では、モータからスクリューまでの伝達系の遅れが無視できないことがある。例えば、図4に示すように、モータ1の回転軸11にはプーリ12が結合され、このプーリ12がベルト13を介してロード側のプーリ14と連結され、このプーリ14の回転軸15の回転でスクリューを回転させる。この場合、モータ1側の慣性モーメント J^M 、角速度 ω^M 及びプーリ半径 R^M 、ベルト13の張力 F 、バネ定数 K_b 、ロード側の慣性モーメント J^L 、角速度 ω^L 、プーリ半径 R^L 及び動摩擦抵抗 $F_d(\omega^L)$ を考慮する必要がある。

伝達系を考慮した状態方程式は、下記数16のように表される。

[0054] [数16]

$$\begin{aligned} J^M \omega^M' &= T^{CMD} - F R^M \\ J^L \omega^L' &= F R^L + \delta + F_d(\omega^L) \\ F' &= K_b (R^M \omega^M - R^L \omega^L) \end{aligned}$$

[0055] ここで、樹脂の弾性係数を K_w 、粘性係数を K_{wd} 、スクリューが樹脂を押す力を σ として、樹脂圧 δ の微分値 δ' を数17のように定義する。

[0056] [数17]

$$\delta' = K_w \omega^L + K_{wd} \omega^L' + \sigma$$

[0057] 上記数16、17を変形すると、数18のようになる。

[0058] [数18]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega^M \\ \omega^L \\ F \\ \delta \\ \sigma \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} & 0 \\ K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 & 0 \\ 0 & K_w & \frac{K_{wd} R^L}{J^L} & \frac{K_{wd}}{J^L} & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega^M \\ \omega^L \\ F \\ \delta \\ \sigma \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ \frac{K_{wd}}{J^L} \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L)$$

[0059] ここで、オブザーバ(状態観測値)を下記19のように定義する。

[0060] [数19]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 & 0 \\ d_2 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} & 0 \\ d_3 + K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 & 0 \\ d_4 & K_w & \frac{K_{wd} R^L}{J^L} & \frac{K_{wd}}{J^L} & 1 \\ d_5 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \end{pmatrix} \omega^M$$

[0061] この場合にも、前述した数7～数9を用いて数10を導いたのと同様の手順で下記数20が導かれる。

[0062] [数20]

$$\begin{aligned} \hat{\omega}^M &= \hat{\omega}^M_{-1} + \left\{ d_1 (\hat{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^M} (T^{CMD}_{-1} - R^M \hat{F}_{-1}) \right\} dt \\ \hat{\omega}^L &= \hat{\omega}^L_{-1} + \left\{ d_2 (\hat{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) \right\} dt \\ \hat{F} &= \hat{F}_{-1} + \left\{ d_3 (\hat{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + K_b (R^M \hat{\omega}^M_{-1} - R^L \hat{\omega}^L_{-1}) \right\} dt \\ \hat{\delta} &= \hat{\delta}_{-1} + \left\{ d_4 (\hat{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + K_w \hat{\omega}^L_{-1} + \frac{K_{wd}}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) + \sigma_{-1} \right\} dt \\ \hat{\sigma} &= \sigma_{-1} + d_5 (\hat{\omega}^M_{-1} - \omega^M) dt \end{aligned}$$

[0063] また、樹脂圧 δ の微分値 $\delta' = 0$ における場合には、前述した数16は、数21のよう
に表すことができる。

[0064] [数21]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega^M \\ \omega^L \\ F \\ \delta \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} \\ K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega^M \\ \omega^L \\ F \\ \delta \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L)$$

[0065] ここで、オブザーバ(状態観測値)を下記22のように定義する。

[0066] [数22]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 \\ d_2 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} \\ d_3 + K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 \\ d_4 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \end{pmatrix} \omega^M$$

[0067] この場合にも、前述した数7～数9を用いて数10を導いたのと同様の手順で下記数23が導かれる。

[0068] [数23]

$$\begin{aligned} \dot{\omega}^M &= \dot{\omega}^M_{-1} + \left\{ d_1 (\dot{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^M} (T^{CMD}_{-1} - R^M \hat{F}_{-1}) \right\} dt \\ \dot{\omega}^L &= \dot{\omega}^L_{-1} + \left\{ d_2 (\dot{\omega}^L_{-1} - \omega^L) + \frac{1}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) \right\} dt \\ \dot{\hat{F}} &= \dot{\hat{F}}_{-1} + \left\{ d_3 (\dot{\omega}^M_{-1} - \omega^M) + K_b (R^M \dot{\omega}^M_{-1} - R^L \dot{\omega}^L_{-1}) \right\} dt \\ \dot{\hat{\delta}} &= \dot{\hat{\delta}}_{-1} + d_4 (\dot{\omega}^M_{-1} - \omega^M) dt \end{aligned}$$

[0069] この場合にも、微分項を含むことなく、樹脂圧力推定値 $\hat{\delta}$ を求めることができる。このため、ノイズ耐性に優れた制御系が実現できる。

ここで、数22を下記数24のように置き換える。

[0070] [数24]

$$\hat{X}' = D\hat{X} + Bu + Cv - Ey$$

[0071] 図5は、数24の演算を実行するオブザーバ演算器8の詳細を示すブロック図である。

エンコーダ2から出力される位置情報 θ は、微分器6において微分されて角速度 ω^M となり、これがyとして調節器81を通って係数E=(d_1, d_2, d_3, d_4)に応じた振幅に調節される。

[0072] 一方、1つ前に求められたトルク指令値 T^{CMD}_{-1} がuとして調節器82によって係数B=($1/J^M, 0, 0, 0$)に応じた振幅に調整される。一方、予め求めておいたv(=動摩擦抵抗 $F_d(\omega^L)$)を調節器83によって係数C=($0, 1/J^L, 0, 0$)に応じた振幅に調

整し、この値を加算器84で調節器82の出力に加算する。また、1つ前に求められた推定値 X_{-1}^{\wedge} が調節器85によって係数Dに応じた振幅に調整される。そして、加算器86において、加算器84の出力と調節器85の出力を加算すると共に調節器81の出力を減算することにより、数24で示すXの推定値 X^{\wedge} の微分値が得られる。この値は、積分器87で積分されることにより、数23に基づく推定値 δ^{\wedge} が求められるようになっている。

[0073] そして、このようにして求められた樹脂圧力の推定値 δ^{\wedge} は加算器7において目標とする圧力設定値 δ から減算され、その減算結果がトルク演算器4に入力されてトルク指令値 T^{CMD} が求められ、モータ1にフィードバックされる。

[0074] 次に、図6及び図7を参照して動摩擦抵抗 $F_d(\omega^L)$ の求め方(較正方法)について説明する。

ここでは、動摩擦抵抗モデルを速度依存成分と荷重依存成分の和と定義する。速度依存成分は、エアーショット(空打ち)時のモータ速度(又は位置)とトルク値(又は電流値)の関係から求めることができる。また、荷重依存成分は、ノズルをプラグした状態で射出した際のトルク値(又は電流値)と圧力値との関係から求めることができる。

[0075] 速度依存成分

いま、定常状態においては、 $\omega^M = 0$, $\omega^L = 0$ であるから、数16の1式及び2式の左辺はそれぞれ0となる。従って、動摩擦抵抗 $F_d(\omega^L)$ は、

[0076] [数25]

$$F_d(\omega^L) = - (R^L / R^M) T^{CMD} - \delta$$

[0077] となり、空打ち時($\delta = 0$ とみなす)ではトルクのみに依存する。従って、図6の左側に示すように、空打ちで速度を1, 2のように変化させ、射出前進させた際のそれぞれのトルク値1, 2を計測することで動摩擦抵抗1, 2を求める。これを図6の右側のグラフのようにプロットすることで速度依存成分の特性曲線が求められる。射出後退時の速度依存成分も同様にして求めることができる。

[0078] 荷重依存成分

次に、圧力計測用センサ(圧力センサや歪みゲージ等)を取り付けた較正治具を用意し、ノズル先端をプラグした状態で射出した際のトルク値と圧力値とを計測することで、図7の左側で示すように、動摩擦抵抗1, 2を求める。これを図7の右側のグラフのようにプロットすることで荷重依存成分の特性曲線が求められる。

これら速度依存成分と荷重依存成分とを併せたものを射出機構の動摩擦抵抗モデルとして圧力推定の際に使用することができる。

請求の範囲

[1] 射出成形機のスクリューを前進させるモータの角速度 ω を検出し、この検出されたモータの角速度 ω と前記モータに与えられているトルク指令値 T^{CMD} とからオブザーバに基づいて樹脂圧力推定値 $\delta^{\hat{ }}$ を求め、この樹脂圧力推定値 $\delta^{\hat{ }}$ が樹脂圧力設定値 δ^{REF} に追従するように前記モータを制御することを特徴とする電動式射出成形機の圧力制御方法。

[2] 前記オブザーバが、下記数1で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数1]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \omega^{\hat{ }} \\ \delta^{\hat{ }} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 1/J \\ d_2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega^{\hat{ }} \\ \delta^{\hat{ }} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 1/J \\ 0 \end{pmatrix} F(\omega) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \end{pmatrix} \omega$$

但し、 $\omega^{\hat{ }}$ ：モータの各速度の推定値

d_1, d_2 ：所定の係数

J ：射出機構全体の慣性モーメント

$F(\omega)$ ：射出機構全体の動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗

[3] 前記オブザーバが、下記数2で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数2]

$$\omega^{\hat{ }} = \omega^{\hat{ }}_{-1} + \{ d_1 (\omega^{\hat{ }}_{-1} - \omega) + (1/J) (T^{CMD}_{-1} + \delta^{\hat{ }}_{-1} + F(\omega)) \} dt$$

$$\delta^{\hat{ }} = \delta^{\hat{ }}_{-1} + \{ d_2 (\omega^{\hat{ }}_{-1} - \omega) \} dt$$

但し、 $\omega^{\hat{ }}$ ：モータの各速度の推定値

d_1, d_2 ：所定の係数

J ：射出機構全体の慣性モーメント

$F(\omega)$ ：射出機構全体の動摩擦抵抗及び静止摩擦抵抗

x_{-1} ： x の処理周期の一つ手前の値

[4] 前記射出成形機のスクリューと前記モータとはそれぞれの回転軸に装着されたブーリーを介してベルトによって連結されており、

前記オブザーバが、下記数3で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数3]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 & 0 \\ d_2 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} & 0 \\ d_3 + K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 & 0 \\ d_4 & K_w & \frac{K_{wd} R^L}{J^L} & \frac{K_{wd}}{J^L} & 1 \\ d_5 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \\ \hat{\sigma} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \\ d_5 \end{pmatrix} \omega^M$$

但し、 $d_1 \sim d_5$: 所定の係数

J^M : モータ側の慣性モーメント

ω^M : モータの角速度

R^M : モータ側のブーリ半径

F : ベルトの張力

K_b : ベルトのバネ定数

J^L : スクリュー側の慣性モーメント

ω^L : スクリュー側の角速度

R^L : スクリュー側のブーリ半径

$F_d(\omega^L)$: スクリュー側の動摩擦抵抗

K_w : 樹脂の弾性係数

K_{wd} : 樹脂の粘性係数

σ : スクリューが樹脂を押す力

[5] 前記射出成形機のスクリューと前記モータとはそれぞれの回転軸に装着されたブーリを介してベルトによって連結されており、
前記オブザーバが、下記数4で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数4]

$$\begin{aligned}\hat{\omega}^M &= \hat{\omega}^{M-1} + \left\{ d_1 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^M} (T^{CMD-1} - R^M \hat{F}_{-1}) \right\} dt \\ \hat{\omega}^L &= \hat{\omega}^{L-1} + \left\{ d_2 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) \right\} dt \\ \hat{F} &= \hat{F}_{-1} + \left\{ d_3 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + K_b (R^M \hat{\omega}^{M-1} - R^L \hat{\omega}^{L-1}) \right\} dt \\ \hat{\delta} &= \hat{\delta}_{-1} + \left\{ d_4 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + K_w \hat{\omega}^{L-1} + \frac{K_{wd}}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) + \sigma_{-1} \right\} dt \\ \sigma &= \sigma_{-1} + d_5 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) dt\end{aligned}$$

但し、 $d_1 \sim d_5$: 所定の係数

J^M : モータ側の慣性モーメント

ω^M : モータの角速度

R^M : モータ側のブーリ半径

F : ベルトの張力

K_b : ベルトのバネ定数

J^L : スクリュー側の慣性モーメント

ω^L : スクリュー側の角速度

R^L : スクリュー側のブーリ半径

$F_d(\omega^L)$: スクリュー側の動摩擦抵抗

K_w : 樹脂の弾性係数

K_{wd} : 樹脂の粘性係数

σ : スクリューが樹脂を押す力

x_{-1} : x の処理周期の一つ手前の値

[6] 前記射出成形機のスクリューと前記モータとはそれぞれの回転軸に装着されたブーリを介してベルトによって連結されており、

前記オブザーバが、下記数5で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数5]

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d_1 & 0 & -\frac{R^M}{J^M} & 0 \\ d_2 & 0 & \frac{R^L}{J^L} & \frac{1}{J^L} \\ d_3 + K_b R^M & -K_b R^L & 0 & 0 \\ d_4 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\omega}^M \\ \hat{\omega}^L \\ \hat{F} \\ \hat{\delta} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{1}{J^M} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} T^{CMD} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{J^L} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} F_d(\omega^L) - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \\ d_3 \\ d_4 \end{pmatrix} \omega^M$$

但し、 $d_1 \sim d_4$: 所定の係数

J^M : モータ側の慣性モーメント

ω^M : モータの角速度

R^M : モータ側のブーリ半径

F : ベルトの張力

K_b : ベルトのバネ定数

J^L : スクリュー側の慣性モーメント

ω^L : スクリュー側の角速度

R^L : スクリュー側のブーリ半径

$F_d(\omega^L)$: スクリュー側の動摩擦抵抗

[7] 前記射出成形機のスクリューと前記モータとはそれぞれの回転軸に装着されたブーリを介してベルトによって連結されており、
前記オブザーバが、下記数6で表されることを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数6]

$$\begin{aligned}\hat{\omega}^M &= \hat{\omega}^{M-1} + \left\{ d_1 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^M} (T^{CMD-1} - R^M \hat{F}_{-1}) \right\} dt \\ \hat{\omega}^L &= \hat{\omega}^{L-1} + \left\{ d_2 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + \frac{1}{J^L} (R^L \hat{F}_{-1} + \hat{\delta}_{-1} + F_d(\omega^L)) \right\} dt \\ \hat{F} &= \hat{F}_{-1} + \left\{ d_3 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) + K_b (R^M \hat{\omega}^{M-1} - R^L \hat{\omega}^{L-1}) \right\} dt \\ \hat{\delta} &= \hat{\delta}_{-1} + d_4 (\hat{\omega}^{M-1} - \omega^M) dt\end{aligned}$$

但し、 $d_1 \sim d_4$ ：所定の係数

J^M ：モータ側の慣性モーメント

ω^M ：モータの角速度

R^M ：モータ側のブーリ半径

F ：ベルトの張力

K_b ：ベルトのバネ定数

J^L ：スクリュー側の慣性モーメント

ω^L ：スクリュー側の角速度

R^L ：スクリュー側のブーリ半径

$F_d(\omega^L)$ ：スクリュー側の動摩擦抵抗

x_{-1} ： x の処理周期の一つ手前の値

[8] 下記数7に基づいて前記モータのトルク指令値 T^{CMD} を算出し、前記モータにフィードバックすることを特徴とする請求項3、5又は7記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

[数7]

$$T^{CMD} = k_p (\delta^{REF} - \delta^\wedge) + \alpha$$

但し、 k_p ：所定の定数

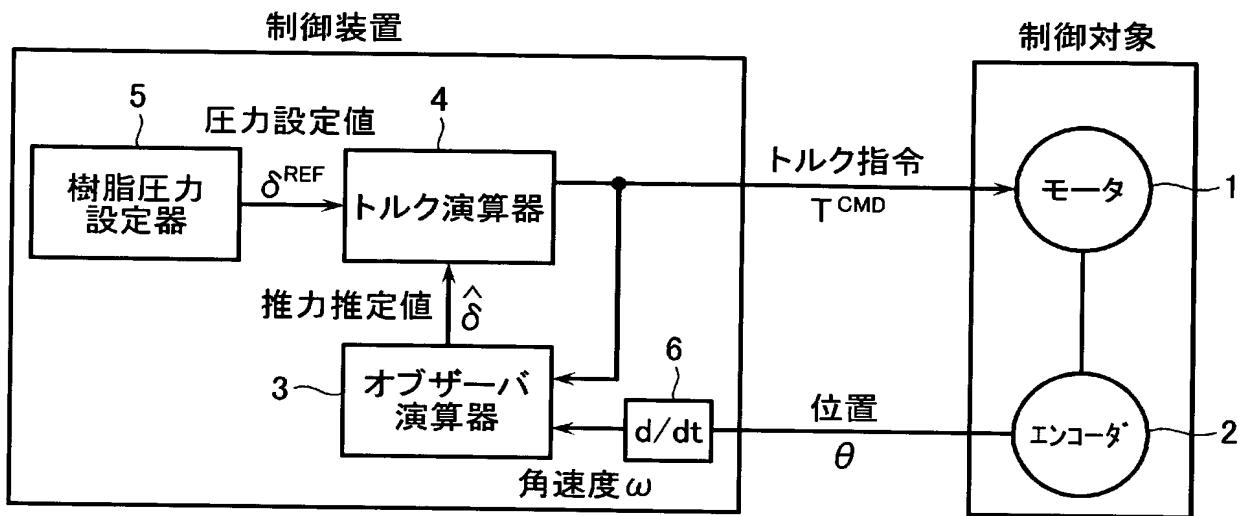
α ：所定の関数又は定数

[9] 射出成形機のスクリューを前進させるモータの角速度 ω と前記モータに与えられているトルク指令値 T^{CMD} とからオプザーバに基づいて樹脂圧力推定値 δ^\wedge を求めるオプザーバ演算器と、

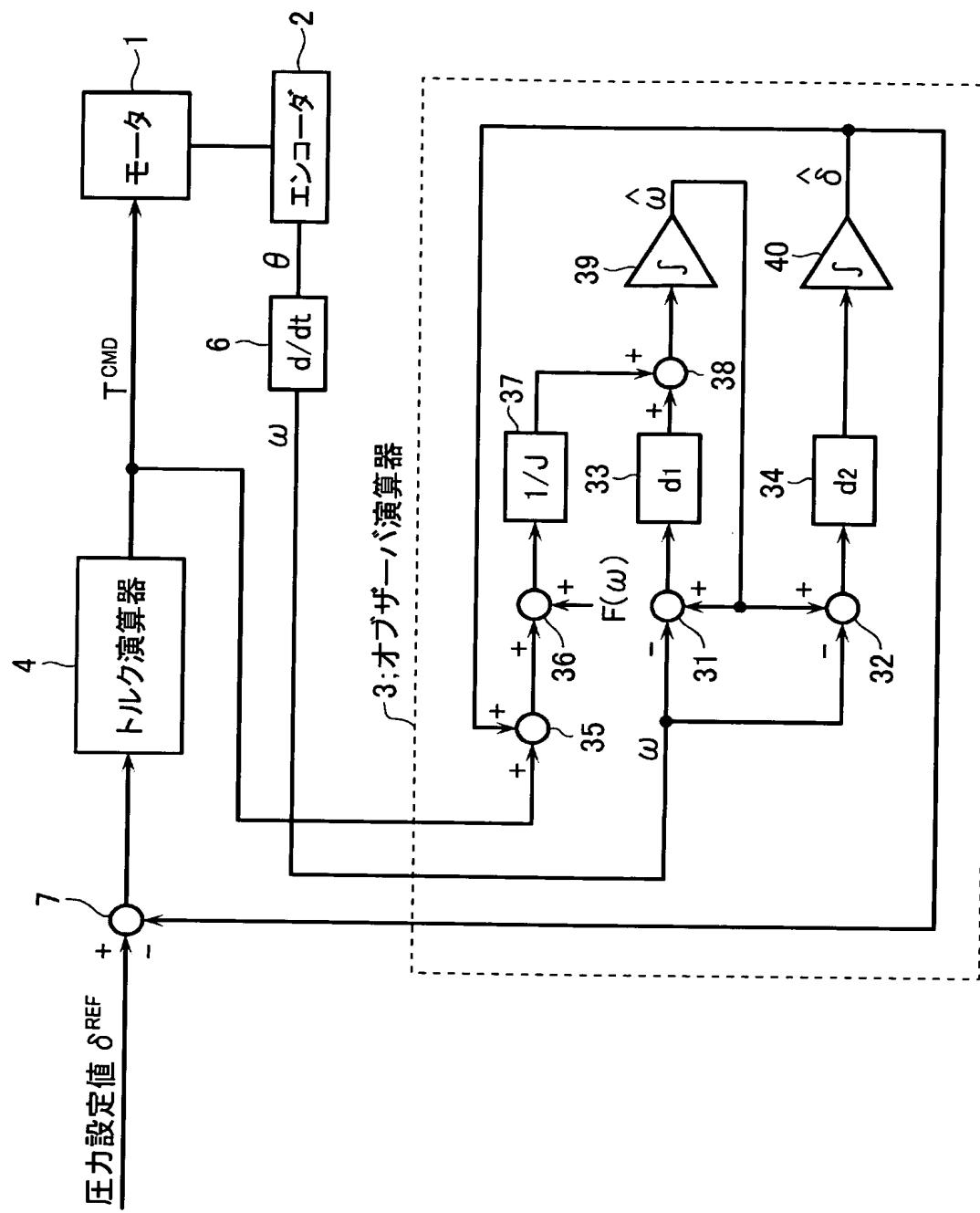
このオプザーバ演算器で求められた樹脂圧力推定値 δ^\wedge から前記モータのトルク指令値 T^{CMD} を算出し、前記モータにフィードバックするトルク演算器とを備えたことを特徴とする電動式射出成形機の圧力制御装置。

- [10] 動摩擦抵抗 $F(\omega)$ をエアーショット(空打ち)時のモータの速度又は位置とトルク値又は電流値との関係から求めるようにした請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。
- [11] 動摩擦抵抗 $F(\omega)$ を速度依存成分と荷重依存成分の和として、前記動摩擦抵抗の速度依存成分をエアーショット(空打ち)時のモータの速度又は位置とトルク値又は電流値との関係から求めると共に、前記動摩擦抵抗の荷重依存成分をノズルをプラグした状態で射出した際のトルク値又は電流値と圧力値との関係から求めるようにしたことを特徴とする請求項1記載の電動式射出成形機の圧力制御方法。

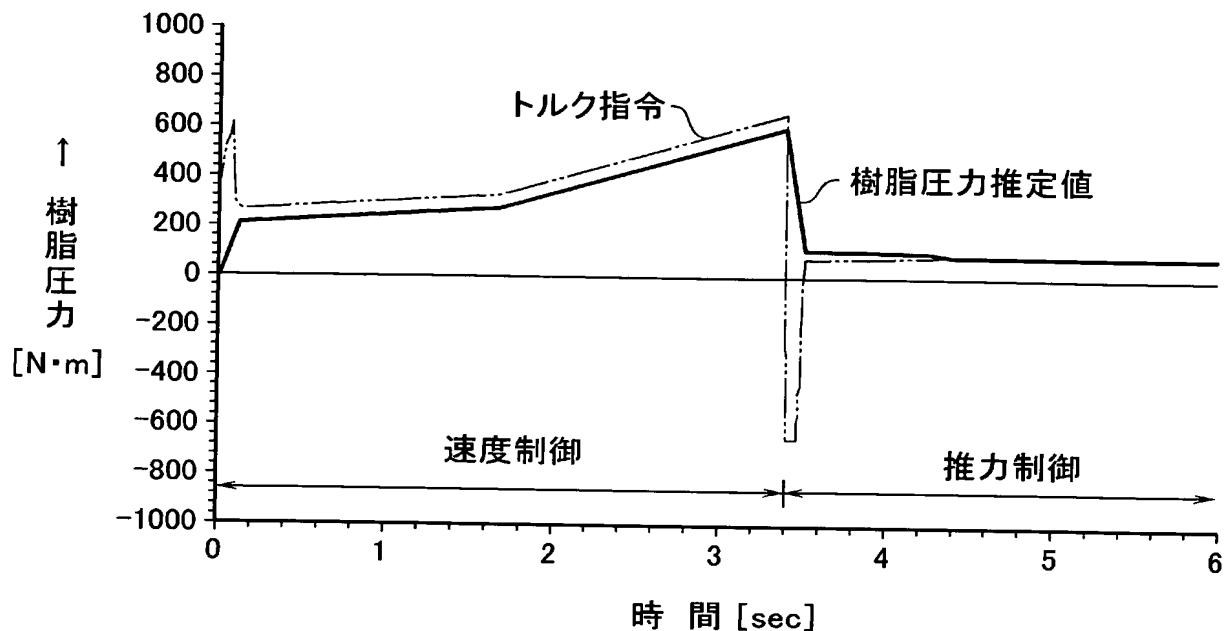
[図1]



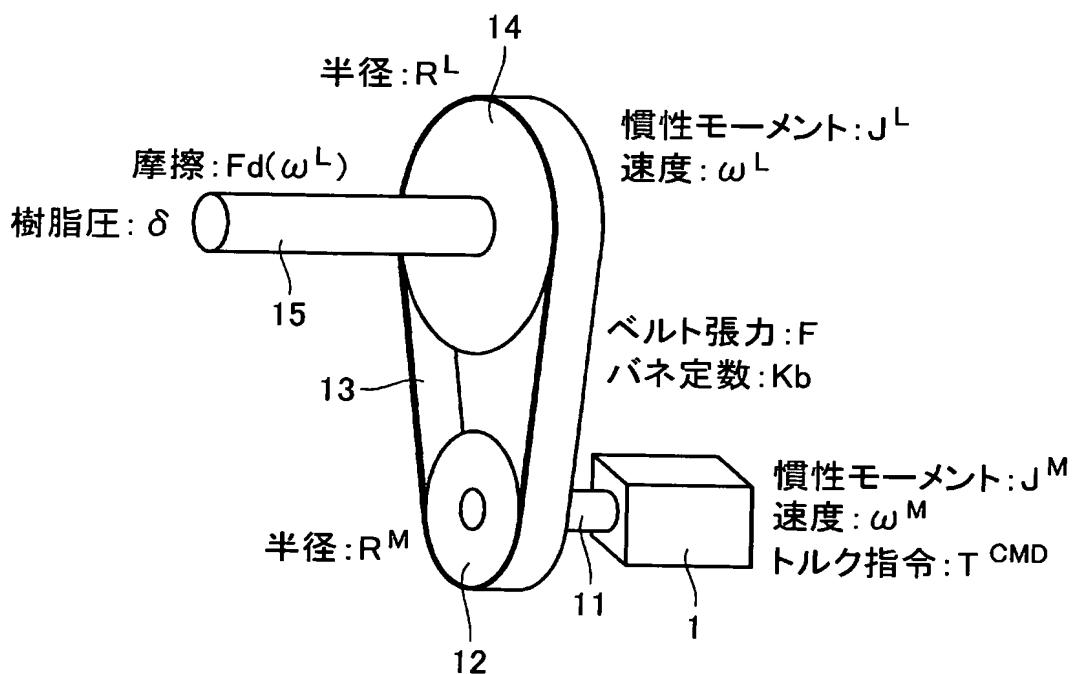
[図2]



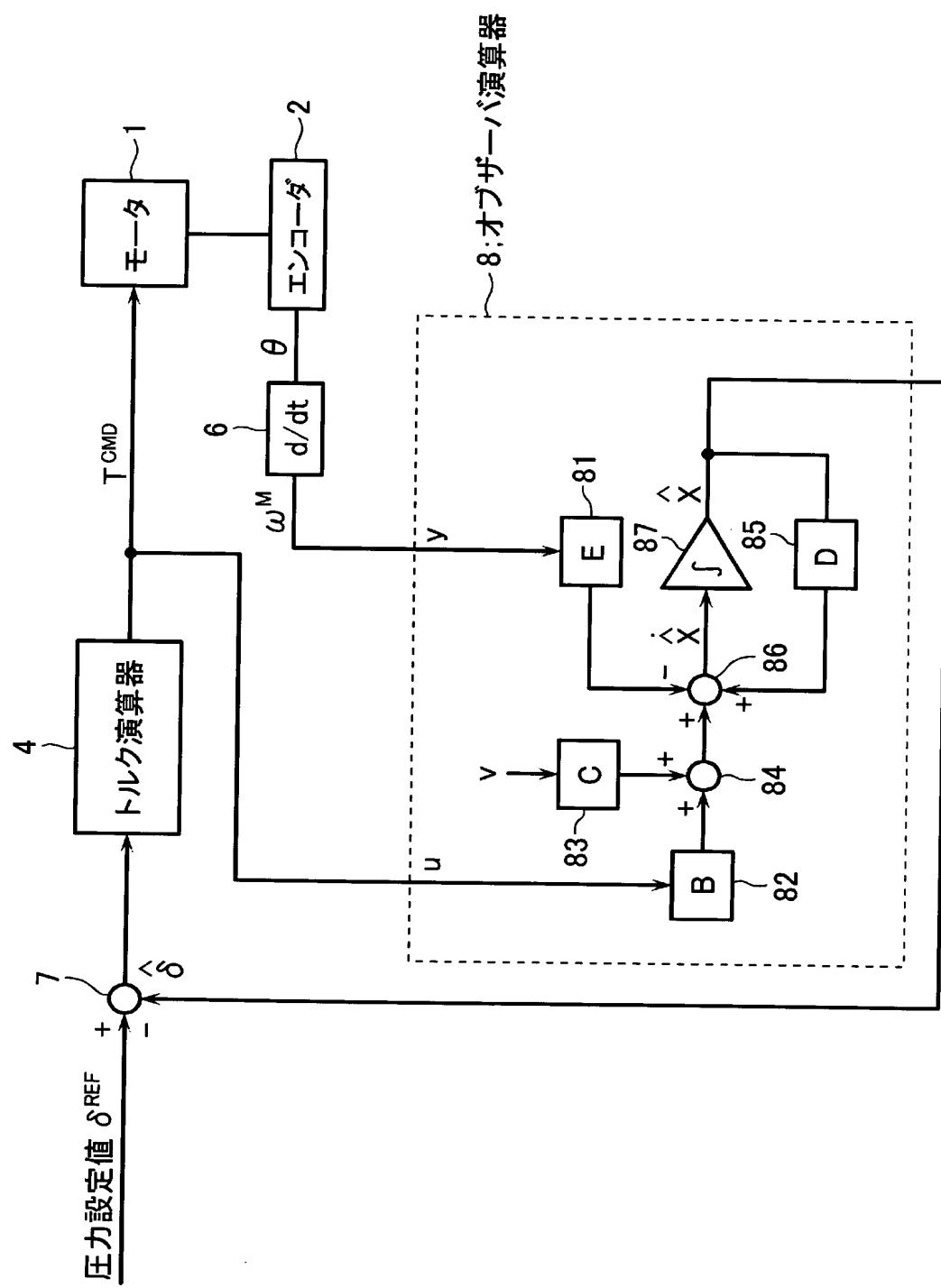
[図3]



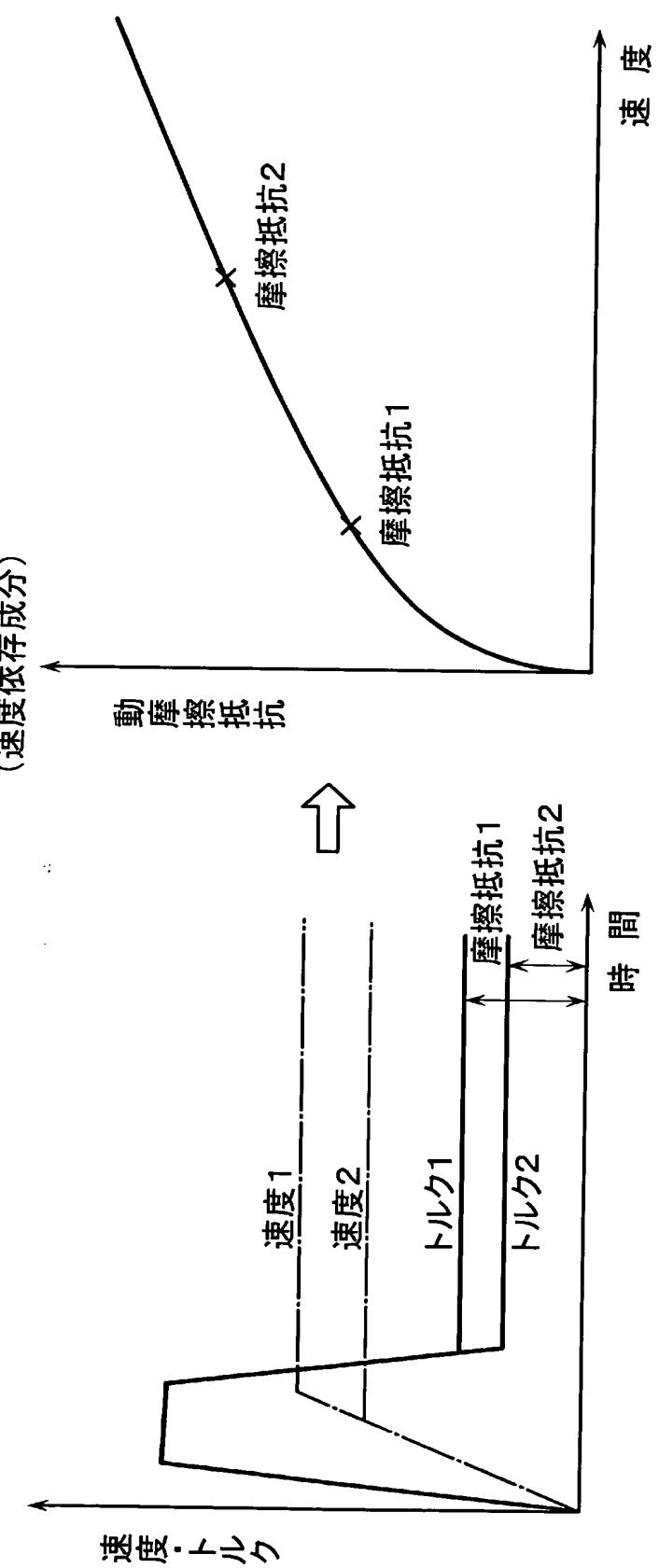
[図4]



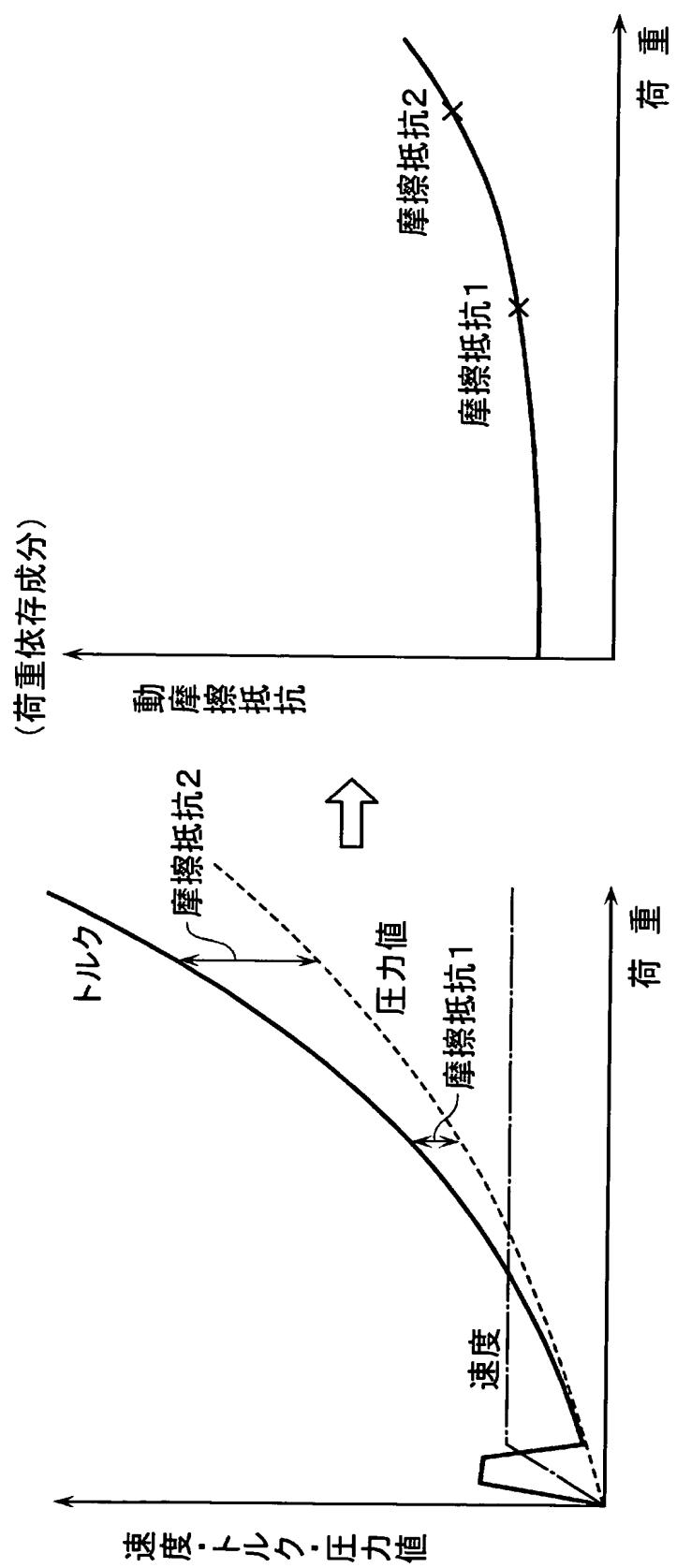
[図5]



[図6]



[図7]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2004/013318

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
Int.Cl⁷ B29C45/50, B29C45/77

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)
Int.Cl⁷ B29C45/50, B29C45/77Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched
Jitsuyo Shinan Koho 1926-1996 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2004
Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2004 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2004

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 10-44206 A (The Japan Steel Works, Ltd.), 17 February, 1998 (17.02.98), Full text (Family: none)	1-11
A	JP 9-277325 A (Toshiba Machine Co., Ltd.), 28 October, 1997 (28.10.97), Full text (Family: none)	1-11

 Further documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex.

* Special categories of cited documents:	
"A"	document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
"E"	earlier application or patent but published on or after the international filing date
"L"	document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
"O"	document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
"P"	document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed
"T"	later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
"X"	document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
"Y"	document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
"&"	document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
29 November, 2004 (29.11.04)Date of mailing of the international search report
14 December, 2004 (14.12.04)Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC))
 Int.C1' B29C 45/50
 B29C 45/77

5,8

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))
 Int.C1' B29C 45/50
 B29C 45/77

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報 1926-1996年
 日本国公開実用新案公報 1971-2004年
 日本国登録実用新案公報 1994-2004年
 日本国実用新案登録公報 1996-2004年

国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	J P 10-44206 A (株式会社日本製鋼所) 1998.02.17, 全文 (ファミリーなし)	1-11
A	J P 9-277325 A (東芝機械株式会社) 1997.10.28, 全文 (ファミリーなし)	1-11

 C欄の続きにも文献が列挙されている。 パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す)
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

29.11.2004

国際調査報告の発送日

14.12.2004

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号 100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官(権限のある職員)

須藤 康洋

4F 8807

電話番号 03-3581-1101 内線 3430